

## Équilibrage d'un solide en rotation

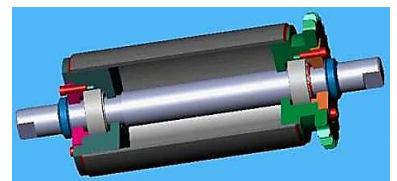
### Objectifs

Découvrir la notion d'équilibrage statique d'un solide

Découvrir la notion d'équilibrage dynamique d'un solide

Réaliser l'équilibrage dynamique d'un rotor déséquilibré

**Durée : 2 heures sans permutation**



### Démarche ingénieur

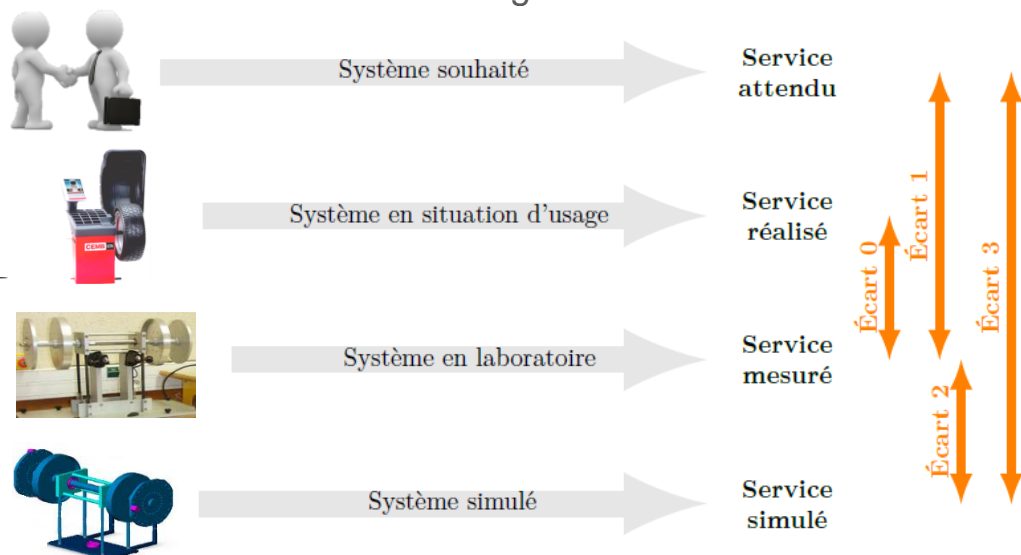


FIGURE 1 – Démarche de l'ingénieur centrée sur la mesure des écarts.

**Objectif : minimiser les écarts**

**AVERTISSEMENT**

**VOUS DEVEZ DEPLACER TOUT DOCUMENT NUMERIQUE MODIFIABLE DANS UN DOSSIER PERSONNEL AVANT OUVERTURE ET MODIFICATION.**

## Préparation à faire chez soi avant la séance de TP

- Bien lire tout le sujet
- Bien s'imprégner de la notion d'équilibrage d'un solide tournant
- Faire le travail préparatoire sur copie double



Revoir les notions suivantes

- Définition du centre d'inertie et calcul
- Matrice d'inertie : simplification avec les éléments de symétrie, théorème de Huygens, matrice d'inertie d'une masse ponctuelle

## Vous disposez

- Sujet
- Tachymètre optique
- Corde à lancer
- Balance de précision
- Deux documents numériques type « Excel »
- Masses additionnelles 6, 10, 20, 30, 40, 60 g (et même 50g si nécessaire, par combinaison subtile ; voir un peu plus loin)



Remarque : démonter/ranger avec soin les masses après chaque séance !

## Vous devez rendre

- Rédaction sur votre cahier de Travaux Pratiques



### INTRODUCTION : NOTION D'EQUILIBRAGE D'UN SOLIDE EN ROTATION

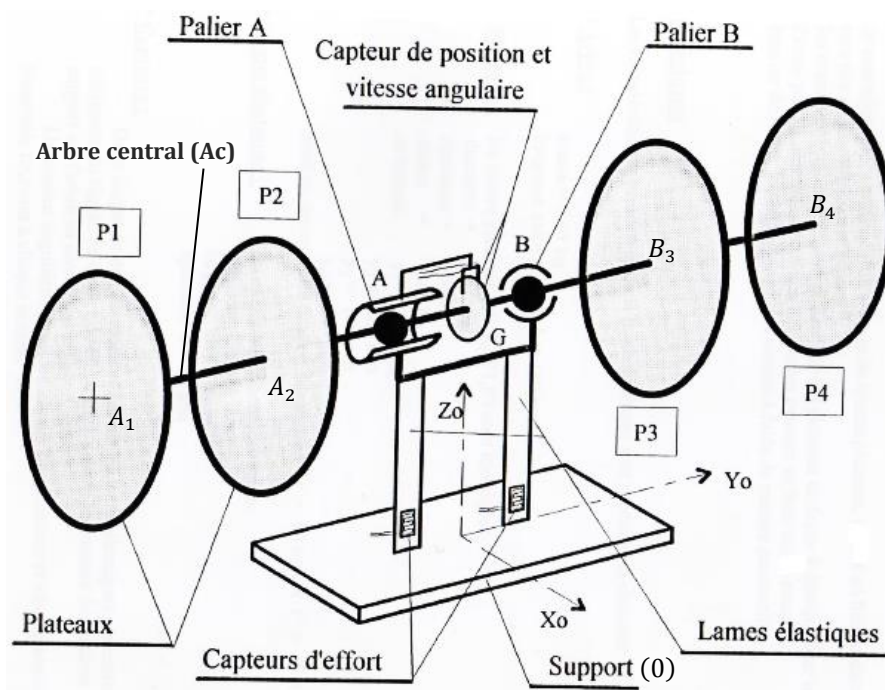
Le déséquilibre des pièces en rotation provoque l'apparition de vibrations, et présente plusieurs inconvénients:

- une perte du rendement dans la transmission de l'énergie car la déformation des pièces (même si elle n'est pas visible à l'œil) consomme une part d'énergie de déformation,
- des contraintes naissent dans les pièces en rotation et dans les paliers fixes, soumettant ces parties à une sollicitation de fatigue, et des détériorations potentielles,
- les actions dans les paliers sont d'intensité et de directions fluctuantes, ce qui nuit à une lubrification établie, et par conséquent à des résistances à la rotation accrues. Les conséquences sont multiples : une usure prématurée des paliers ou des roulements, et un abaissement supplémentaire du rendement,
- la précision du mouvement est altérée par la déformation de la pièce et de son support, ce qui peut devenir inadmissible dans le cas des guidages des machines de précision,
- le bruit, lorsque la fréquence des vibrations est dans le spectre d'audition.

Les domaines concernés par l'équilibrage sont :

- dans le domaine de l'automobile: équilibrage des roues, de l'arbre moteur, de la turbine des turbocompresseurs
- dans l'industrie du papier où les cylindres pour guider la bande, pour glacer le papier, pour imprimer, sont nombreux
- dans le domaine des machines-outils où la précision des trajectoires de l'outil par rapport à la pièce est nécessaire à la qualité de la géométrie des surfaces usinées
- dans le domaine de la production d'énergie électrique, avec l'équilibrage des turbo-alternateurs
- tout autre domaine où la rotation des pièces, souvent à haute vitesse entraîne une nuisance énoncée précédemment (électroportatif grand public, moteur d'aspirateur...).
- pour finir sur une note humoristique, on n'équilibre pas un tambour de machine à laver... devinez pourquoi.

### PRESENTATION DE L'EQUILIBREUSE ROTODYN DU LABORATOIRE



Masses additionnelles disponibles : 6g, 10, 20, 30, 40, 60g.

50g est possible par la combinaison suivante :

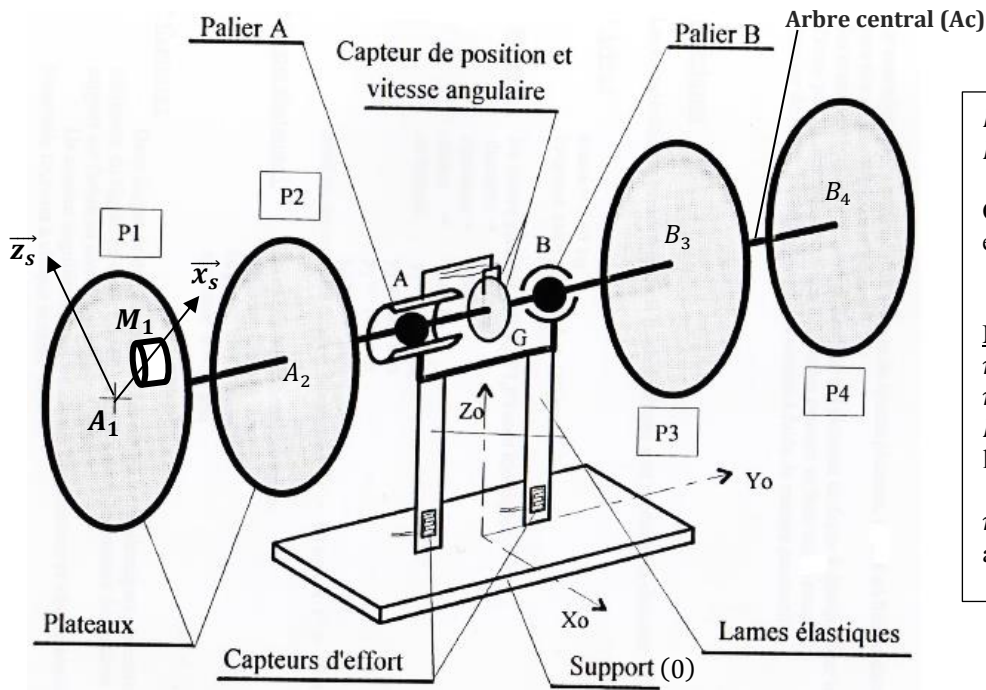
- Une « demi » 40g
- Une « demi » 30g
- Une « demi » 20g (aluminium)
- Une tige filetée en laiton longue (34 mm)

Vérifier avec la balance si nécessaire au cours de la séance.



## 1<sup>ère</sup> PARTIE : PRELIMINAIRE THEORIQUE

Cette partie se fait individuellement. Elle ne nécessite pas de matériel. Elle a été préparée avant la séance de TP... chez vous.



$$L_1 = GA_1 = GB_4$$

$$L_2 = GA_2 = GB_3$$

On note l'ensemble tournant équilibré :

$$E_{te} = \{P_1, P_2, P_3, P_4, A_c\}$$

Masses :

$m_{P_i}$  = masse de plateau  $P_i$

$m_A$  = masse de l'arbre central  $A_c$

$M_T = \sum m_{P_i} + m_A$  = masse de l'ensemble  $E_{te}$

$m_i$  = masse d'une masse additionnelle au point  $M_i$

L'ensemble tournant constitué des 4 plateaux et de l'arbre central est en pivot par rapport au bâti (0) selon l'axe  $(G, \vec{y}_0)$ .

$G$  est le centre d'inertie de l'ensemble tournant équilibré  $E_{te}$  constitué des 4 plateaux et de l'arbre central.  $G$  est situé sur l'axe de la pivot  $E_{te}/0$ . En raison de la symétrie évidente de  $E_{te}$  :  $\vec{A_1G} = \vec{GB_4} = L_1 \cdot \vec{y}_0$  et  $\vec{A_2G} = \vec{GB_3} = L_2 \cdot \vec{y}_0$

On fixe une masse ponctuelle additionnelle  $m_1$  au point  $M_1$  sur le plateau ( $P_1$ ) située au rayon  $r_1 = A_1M_1$ , avec  $\vec{A_1M_1} = r_1 \cdot \vec{x}_s$ .

On définit ainsi le repère lié au nouvel ensemble tournant muni de  $m_1$  :  $(G, \vec{x}_s, \vec{y}_{0s}, \vec{z}_s)$

1. Déterminer la position du centre d'inertie  $G_E$  de l'ensemble tournant muni de la masse additionnelle ( $E = E_{te} \cup m_1$ ), dans le repère  $(G, \vec{x}_s, \vec{y}_s, \vec{z}_s)$  :  $\vec{GG_E} = X_{G_E} \cdot \vec{x}_s + Y_{G_E} \cdot \vec{y}_s + Z_{G_E} \cdot \vec{z}_s$  où les coordonnées  $X_{G_E}, Y_{G_E}, Z_{G_E}$  sont à calculer.

On souhaite ramener le centre d'inertie  $G_E$  de l'ensemble  $E$  sur l'axe de rotation. Pour cela on ajoute une masse  $m_2$  au point  $M_2$  située à :  $\vec{GM_2} = r_2 \cdot \vec{x}_s + Y_{m2} \cdot \vec{y}_{0s} + Z_{m2} \cdot \vec{z}_s$ . Le nouveau centre d'inertie est  $G_E'$ .

2. Déterminer les deux relations nécessaires pour que le nouveau centre d'inertie  $G_E'$  soit sur l'axe de rotation  $(G, \vec{y}_{0s})$ .

*Rappel d'une généralité (voir le cours de cinétique) : on rappelle que la matrice d'inertie d'une masse ponctuelle  $m$  située en  $M$  est nulle dans le repère centré en  $M$  :  $\bar{I}(M, m) = [0]$ .*

3. Donner **l'allure** de la matrice d'inertie  $\bar{I}(G, E_{te})$ , de l'ensemble tournant équilibré.

4. Déterminer **l'allure** de la matrice d'inertie de la masse  $m_1$  au point G :  $\bar{I}(G, m_1)$  dans la base  $(\vec{x}_S, \vec{y}_{0S}, \vec{z}_S)$ .
5. Déterminer la matrice d'inertie de la masse  $m_1$  :  $\bar{I}(G, m_1)$  dans la base  $(\vec{x}_S, \vec{y}_{0S}, \vec{z}_S)$ .  
Aide : utilisation du théorème de Huygens bien sûr !
6. Dédurre la matrice du nouvel ensemble tournant  $E = E_{te} \cup m_1$  :  $\bar{I}(G, E)$ .
7. Généralité : reportez-vous à votre cours de cinétique du solide, et rappeler la condition pour qu'un axe  $(O, \vec{y})$  soit axe principal d'inertie d'un solide (S).

## 2ème PARTIE : EXPERIMENTATION – DÉCOUVERTE

### Découverte de l'équilibre statique

Placer une masse de 40g sur le plateau 1 comme illustré ci-contre.

8. Le rotor est-il en équilibre indifférent (= quelle que soit sa position) ?

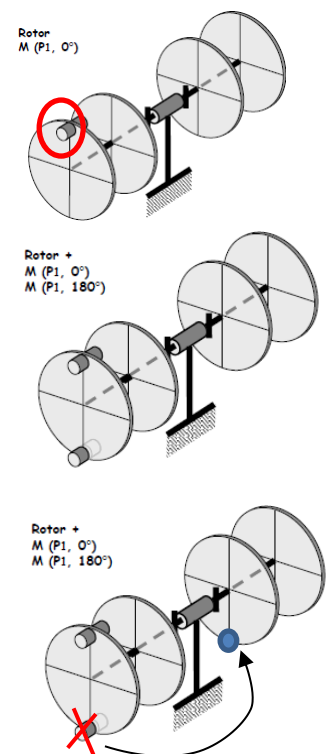
Placer une masse de 40g diamétralement opposée sur le plateau P1.

9. Le rotor est-il en équilibre indifférent (= quelle que soit sa position) ?

Démonter la dernière masse de 40g et placez-la diamétralement opposée à la première mais sur un autre plateau (P3 par exemple).

10. Le rotor est-il en équilibre indifférent (= quelle que soit sa position) ?

**Conclusion : vous venez de réaliser l'équilibre statique du rotor.**



### Equilibrage statique : définition – réalisation pratique

#### Définition d'un solide statiquement équilibré

Un solide en liaison pivot dans son bâti est statiquement équilibré si son équilibre statique est indépendant de sa position angulaire.

#### Conclusion, règle pratique d'équilibrage statique d'un solide en rotation

Pour qu'un solide tournant soit statiquement équilibré, le centre d'inertie de l'ensemble tournant doit appartenir à son axe de rotation avec le bâti.



**Réalisation technologique**

On place une « masse additionnelle » qui permet au nouvel ensemble tournant d'avoir son centre d'inertie sur l'axe de rotation. Le problème est de savoir **où** mettre en place cette nouvelle masse !

**Découverte de l'équilibrage dynamique**

Pour lancer le rotor à haute vitesse il faut suivre les quatre étapes ci-dessous.

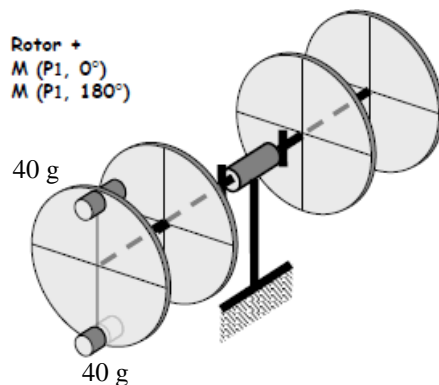
1. Enrouler la corde autour de l'arbre.
2. Brider le montage en tournant les poignées
3. Tirer la corde pour faire tourner l'arbre.
4. Débrider



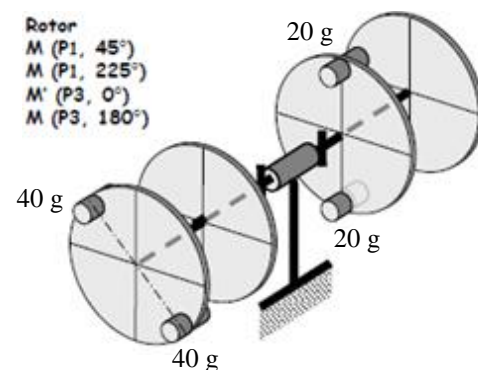
Surtout ne pas oublier la séquence de verrouillage-déverrouillage-verrouillage, etc. Bridez toujours l'équilibreuse avant le lancer.

On vous propose ci-dessous deux montages statiquement équilibrés.

Faire chaque montage : vérifier chaque fois qu'il est statiquement équilibré puis lancer le rotor avec la corde. Observer.



**Montage n°1**



**Montage n°2**

11. Lors de la rotation du rotor, que constatez-vous pour le montage n°2 ?

**Définition d'un solide dynamiquement équilibré**

Un solide en liaison pivot dans son bâti est dynamiquement équilibré si les actions mécaniques transmises du bâti au solide par la liaison pivot sont indépendantes du temps, quand il tourne à vitesse constante.

### Condition de réalisation d'un équilibre dynamique

Le PFD appliqué au solide (S) en rotation permet d'obtenir le torseur des actions mécaniques du bâti (0) sur l'ensemble tournant transmis par la liaison pivot d'axe  $(O, \vec{y})$ .

$$\{F(0 \rightarrow S)\}_G = \begin{pmatrix} X & L \\ 0 & 0 \\ Z & N \end{pmatrix}_{(\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)}$$

On montre que les composantes X, Z, L, N sont indépendantes du temps si et seulement si :

- Le centre d'inertie  $G_s$  de (S) appartient à l'axe de la pivot  $(O, \vec{y})$  = équilibre statique

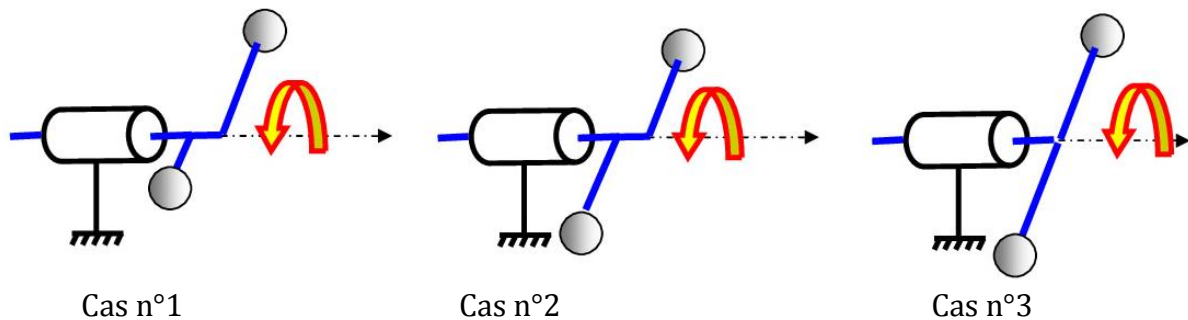
ET

- L'axe de la pivot  $(O, \vec{y})$  est axe principal d'inertie du solide (S).

**Le solide (S) en pivot avec (0) est alors dynamiquement équilibré.**

Remarque : on remarque que la condition d'équilibre statique est nécessaire (mais pas suffisante) à l'équilibre dynamique.

### Illustration de l'équilibre d'un solide en rotation



12. Quel cas illustre : un solide non équilibré, un solide statiquement équilibré, un solide dynamiquement équilibré

### 3ème PARTIE : RESOLUTION – REALISATION D'UN EQUILIBRAGE DYNAMIQUE

#### Explication théorique

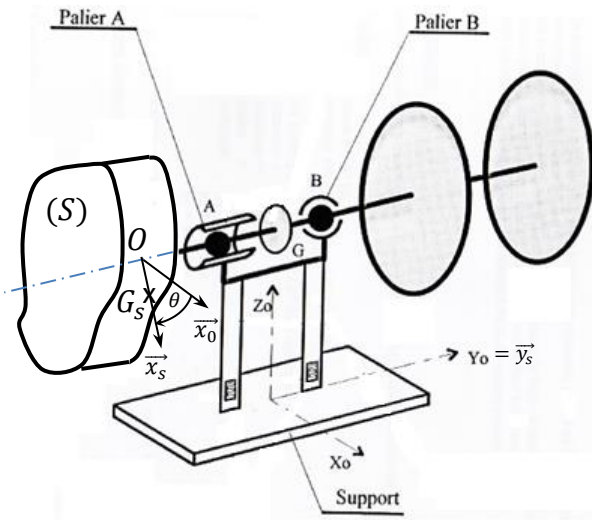
Nous nous proposons ici de justifier par la théorie le principe de l'équilibre énoncé précédemment.

Le solide déséquilibré (S), de masse  $M_s$  est positionné angulairement par rapport au bâti (0) avec l'angle  $\theta = (\vec{x}_0, \vec{x}_s) = (\vec{z}_0, \vec{z}_s)$ .

Son centre d'inertie  $G_s$  est tel que :  $\vec{OG}_s = \rho \vec{x}_s$  ;  $\vec{AB} = a \vec{y}_0$  ;  $\vec{OA} = c \vec{y}_0$ .

La matrice d'inertie de (S) est :  $\bar{I}(G, S) = \begin{bmatrix} A & -F & -E \\ -F & B & -D \\ -E & -D & C \end{bmatrix}_{(\vec{x}_s, \vec{y}_s, \vec{z}_s)}$

(S) est lancé à la vitesse constante  $\omega = \dot{\theta}$ .



La liaison sphère cylindre en A transmet les AM :  $\{F(0 \rightarrow S)^{SC}\}_A = \begin{Bmatrix} X_A & 0 \\ 0 & 0 \\ Z_A & 0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)}$

La liaison sphérique en B transmet les AM :  $\{F(0 \rightarrow S)^{sph}\}_A = \begin{Bmatrix} X_B & 0 \\ Y_B & 0 \\ Z_B & 0 \end{Bmatrix}_{(\vec{x}_0, \vec{y}_0, \vec{z}_0)}$

Le principe fondamental de la dynamique appliqué à (S) au point A, donne le résultat final suivant. Les composantes d'action mécanique sur l'arbre sont :

$$\begin{aligned} X_B &= -\frac{\omega^2}{a} [F \cdot \cos \theta + D \cdot \sin \theta] \\ Z_B &= \frac{\omega^2}{a} [-D \cdot \cos \theta + F \cdot \sin \theta] + \frac{M_{tot} \cdot g \cdot c}{a} \\ X_A &= -M_s \rho \omega^2 \cdot \cos \theta - X_B \\ Z_A &= M_s \rho \omega^2 \sin \theta - Z_B + M_{tot} g \\ Y_A &= 0 \end{aligned}$$

13. Déterminer les conditions (simples !) pour que les quatre actions mécaniques soient indépendantes du temps (constantes quoi !). L'équilibre dynamique sera alors réalisé.

14. Conclusion littéraire : centre d'inertie et axe de rotation...etc.

### Rappel : axe principal d'inertie

Soit un solide (S) de matrice d'inertie au point O :  $\bar{I}(O, S) = \begin{bmatrix} I_{Ox} & P_{xy} & P_{xz} \\ P_{xy} & I_{Oy} & P_{yz} \\ P_{xz} & P_{yz} & I_{Oz} \end{bmatrix}_{(\vec{x}_s, \vec{y}_s, \vec{z}_s)}$

L'axe  $(O, \vec{x}_s)$  est axe principal d'inertie si  $P_{xy} = P_{xz} = 0$ . Vous déduirez les deux autres axes possibles, la place des indices est logique...



## Réalisation d'un équilibrage dynamique

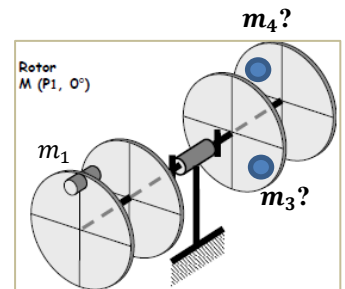
On montre que deux masses ponctuelles suffisent à équilibrer dynamiquement un solide en rotation.

C'est ce que fait un mécanicien automobile quand il équilibre une roue. Il colle deux masselottes en plomb à l'intérieur de la jante, mais surtout pas sur le même plan.



En ce qui nous concerne nous allons traiter un problème d'équilibrage dynamique simple sur l'équilibreuse du laboratoire.

Le déséquilibre du rotor sera juste provoqué par une masse  $m_1 = 10g$  excentrée au point  $M_1$  au rayon  $r_1 = 4cm$ , sur le plateau P1.

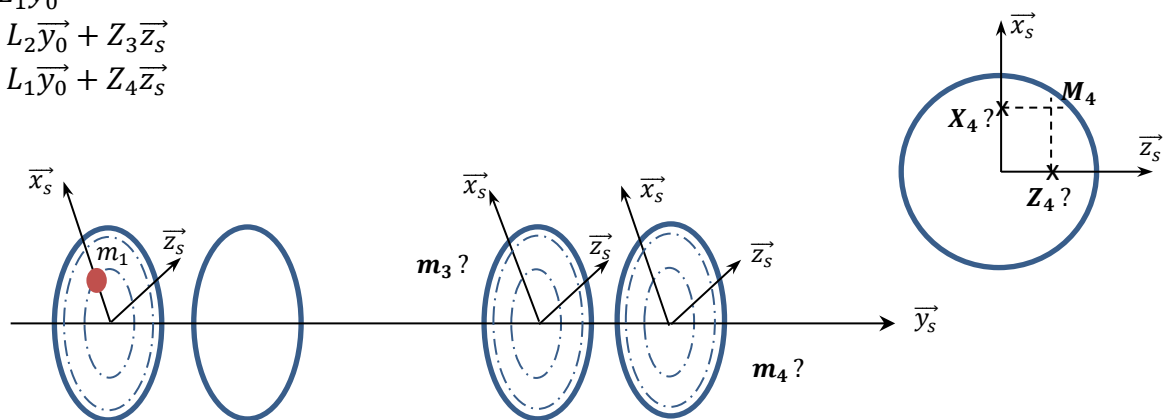


L'équilibrage sera réalisé avec deux masses  $m_3$  au point  $M_3$  et  $m_4$  au point  $M_4$  que vous placerez sur les plateaux P3 et P4. La position des trois masses est donc définie :

$$\overrightarrow{GM_1} = r_1 \vec{x}_s - L_1 \vec{y}_0$$

$$\overrightarrow{GM_3} = X_3 \vec{x}_s + L_2 \vec{y}_0 + Z_3 \vec{z}_s$$

$$\overrightarrow{GM_4} = X_4 \vec{x}_s + L_1 \vec{y}_0 + Z_4 \vec{z}_s$$



Il faut donc déterminer : la valeur des masses, et leur position angulaire par rapport au point  $M_1$ , c'est-à-dire la position sur chaque plateau P3, P4 :  $X_3, Z_3, X_4, Z_4$ .

Condition n°1 : équilibrage statique - centre d'inertie ramené sur l'axe de la pivot ( $G, \vec{x}_0$ )

De manière analogue au calcul préparatoire fait chez vous, le calcul du barycentre puis condition sur l'axe, donne :

$$m_3 X_3 + m_4 X_4 = -m_1 r_1 \quad (1)$$

$$m_3 Z_3 + m_4 Z_4 = 0 \quad (2)$$

Condition n°2 : ( $G, \vec{y}_0$ ) axe principal d'inertie.

La matrice d'inertie de l'ensemble tournant muni des trois masses s'écrit :

$$\bar{I}(G, E) = \begin{bmatrix} A' & -F' & -E' \\ -F' & B' & -D' \\ -E' & -D' & C' \end{bmatrix}_{(\vec{x}_s, \vec{y}_s, \vec{z}_s)}$$

15. Traduire la condition n°2 en fonction des composantes nécessaires de la matrice.

$\bar{I}(G, E)$  est la somme des matrices d'inertie : de  $E_{te}$ , de la masse  $m_1$ , de la masse  $m_3$ , de la masse  $m_4$  :  $\bar{I}(G, E) = \bar{I}(G, E_{te}) + \bar{I}(G, m_1) + \bar{I}(G, m_3) + \bar{I}(G, m_4)$ .

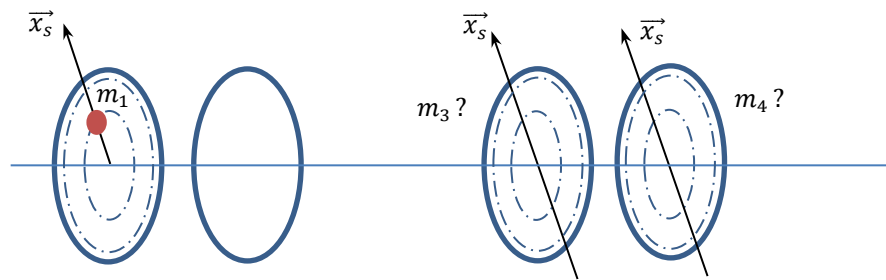
16. Démontrer les deux égalités ci-dessous, conséquences de la condition n°2.

Aide : Huygens évidemment...

$$L_2 m_3 X_3 + L_1 m_4 X_4 = L_1 m_1 r_1 \quad (3)$$

$$L_2 m_3 Z_3 + L_1 m_4 Z_4 = 0 \quad (4)$$

17. Résoudre le système en considérant  $m_3$  et  $m_4$  connues. Vous donnerez donc les expressions de  $X_3, X_4, Z_3, Z_4$ . Regrouper (2),(4), puis (1),(3) peut aider... Regarder le signe de  $X_3$  et  $X_4$ . Où se situent les masses  $m_3$  et  $m_4$  ?



Vous disposez maintenant de l'expression de position des masses  $m_3$  et  $m_4$ .

Vous devez choisir la valeur de ces masses, et la position.

Vous ne disposez que des masses : 6g 10g 20g 30g 40g 60g. 50g est possible aussi par combinaisons des masses, voir début du sujet.

Seuls deux rayons sont possibles  $\pm 4\text{cm}$  et  $\pm 8\text{cm}$ . Il faut trouver une combinaison de ces variables qui « fonctionne ». Pour cela ouvrir le document « *calculs équilibrage - eleve* ».

18. Procéder à tâtons en modifiant les valeurs de  $m_3$  et  $m_4$  et trouver une solution réaliste.

19. Mettre en œuvre la solution... vérifier le bon équilibrage.

## Epilogue

20. Pour vous rendre compte de la valeur des efforts transmis aux paliers : ouvrir le document « *calcul effort équilibreuse - eleve* ». Saisir les dimensions. Masse de 6g. Lancer le rotor avec la masse de 6g sur le plateau P1 et noter la vitesse (se munir du tachymètre optique). Laisser verrouillés les verrous bleus. Saisir la vitesse angulaire. Noter l'effort  $X_{A\_maxi}$  pour la vitesse du rotor de l'équilibreuse. Idem pour le régime maxi d'un moteur de voiture (5000 tr/min), puis pour un moteur très hautes performances (F1, MotoGP, 16000 tr/min). Que constatez-vous ?

FIN DU SUJET